PAT-NO:

JP404209686A

DOCUMENT-IDENTIFIER: JP 04209686 A

TITLE:

ACRYLIC COPOLYMER FOR THERMOSETTING PRESSURE-

SENSITIVE

ADHESIVE COMPOSITION

e de la decembra de la compansión de la co

PUBN-DATE:

July 31, 1992

INVENTOR-INFORMATION:

NAME

MIYAJI, NOBUYUKI MINAMISONO, TAKAHISA

ASSIGNEE-INFORMATION:

NAME

COUNTRY

NIPPON CARBIDE IND CO INC

N/A

APPL-NO:

JP02292160

APPL-DATE:

October 31, 1990

INT-CL (IPC): C09J163/00, C08L063/00 , C09J133/06 , C09J163/00

# ABSTRACT:

PURPOSE: To obtain the title composition which is excellent in tackiness and

initial adhesive power and can maintain high adhesive power stably even after

being heat-cured by mixing a specified acrylic copolymer, an epoxy resin, and a

curing agent for epoxy resin.

# CONSTITUTION: 'A thermosetting pressure-sensitive adhesive consisting of an

acrylic copolymer, an epoxy resin, and a curing agent for epoxy resin, wherein

the acrylic copolymer has a number-average molecular weight of 50,000 of higher

and is made by copolymerizing 5-40wt. & monomer (a) having an epoxy group,

5-20wt.% (meth)acrylic ester monomer (b) of formula I, 50-90wt.%

(meth) acrylic
ester monomer (c) of formula II, 0-15wt.% monomer (d) having at least
one
functional group in addition to a radical-polymerizable group, other
than the
monomers (a) and (b), and 0-50wt.% comonomer (e) other than the
monomers (a) to
(d) and copolymerizable therewith (the total of the monomers (a) to
(e) being
100wt.%).

COPYRIGHT: (C) 1992, JPO&Japio

# ◎ 公 開 特 許 公 報 (A) 平4-209686

⑤lnt.Cl.⁵	識別記号	庁内整理番号	@公開	平成4年(1992	2)7月31日
C 09 J 163/00 C 08 L 63/00 C 09 J 133/06 163/00	JFM NJW JDD JFP	8416-4 J 8416-4 J 7242-4 J 8416-4 J		\$#\$\*\*\*\*\*\*\*\*\*\*\*\*\*\*\*\*\*\*\	(人)(百)
		審査請求	未請求	請求項の数 1	(全17頁)

②特 願 平2-292160

②出 願 平2(1990)10月31日

郊平 2(1990) 9月28日劉日本(JP)③特願 平2−260262

②発 明 者宮 治信 之神奈川県茅ケ崎市小和田3-14-31②発 明 者南 園隆 久富山県魚津市相ノ木364-13

⑦出 願 人 日本カーバイド工業株 東京都千代田区丸の内3丁目3番1号

式会社

#### 明 細 書

1. 発明の名称

優先権主張

熱硬化性感圧接着刺組成物用アクリル系共 复合体

- 2. 特許請求の範囲
- (1) アクリル系共重合体(A)、エポキシ樹脂(B) 並びにエポキシ樹脂硬化剤(C)からなる熱硬化性感圧接着剤組成物において用いるアクリル系共重合体(A)であって、該共重合体(A)が下記単
  - a. エポキシ蓋を有する単量体 5~40重量%、
  - b. 下記一般式 O で表される水酸差を有する アクリル酸もしくはメタクリル酸エステル 単量体 5~20重量%、

但し、R・は Hまたは CH<sub>s</sub>、R=は C<sub>e</sub> ~C<sub>s</sub>の 直鎖もしくは分枝アルキレン基を表す

c. 下記一般式ので表されるアグリル酸もしくはメタクリル酸エステル単量体 50~80

## 重量%.

 $H_{\pi}C = CR = COOR = \cdots$ 

但し、Roは Hまたは CH<sub>a</sub>、Roは C、~C、。 の直鎖もしくは分枝アルキル基を示 す

- d. ラジカル重合性不飽和基のほかに少なく とも1個の官能性基を有する単量体であっ て、上配単量体 a 及び b 以外の単量体 0~ 15重量%、及び、
- e. 上記単量体 a ~ d と共重合可能で、該単量体 a ~ d 以外の共単量体 0~50重量%、

(但し、単量体 a ~ e の合計が100重量%とする) を共重合してなり、且つ、その数平均分子量が5 万以上であるアクリル系共重合体であることを 特徴とする熱硬化性感圧接着刻組成物用アクリ ル系共重合体。

3. 発明の詳細な説明

〔産業上の利用分野〕

本発明は、熱硬化前の粘着性と熱硬化後の強固 な接着力とを兼備した感圧接着刺磨を形成する熱

11/16/04, EAST Version: 2.0.1.4

便化性感圧接着剤組成物に用いられるアクリル系共重合体に関し、より詳しくは、アクリル系共重合体、エポキシ樹脂及びエポキシ樹脂硬化剤からなる熱硬化性感圧接着剤組成物に用いられるアクリル系共重合体であって、エポキシ基合有単量体と水散基合有単量体とをそれぞれ特定量共重合してなる特定分子量のアクリル系共重合体であり、且つ、熱硬化性感圧接着剤としての要求物性に応じて種々の割合でエポキシ樹脂と配合しても、常に使れた相溶性を示し、粘着性や初期接着力に優れ、さらに熱硬化後も安定した高い接着力を保持しうる熱硬化性感圧接着剤組成物用アクリル系共重合体に関する。

# 〔従来の技術〕

従来、常温で粘着性を有し、加熱により硬化する 感圧接着刺磨を形成させることができる熱硬化性 感圧接着刺組成物は、既にいくつか知られている。

例えば、特別昭52-121644号公報には、「エポキシ 樹脂と反応可能なる官能基を有する共重合体と、 多価アルコールグリシジルエーテルとの混合物を

重合してなる共重合体については何等の記載もなく、また、上記提案の粘着剤組成物では、エポキシ機師の配合量が少な過ぎるため、何えば100℃以上などの高温での接着力は全く不十分であり、たとい該エポキシ機師の配合量を増やしてみても、エポキシ機師との相溶性が低下して粘着性がほとんど消失し、熱硬化後の窓温接着力は低下し、高温接着力の向上も値かであった。

また、例えば特開昭63-312380号公報には、エポキシ樹脂、好ましくは平均分子量がほぼ1000以下のピスフェノール型エポキシ樹脂に、粘着性を有する Tgが-50 U以下のポリマーを形成するモノマーを主成分とし、凝集力を向上する Tgが 0 U以上のポリマーを形成する成分およびカルポキシルが、エポキシボ、メテロールが、エポキシボ、アミドボ、アリル基等の官能基を含有する反応性モノマー(特に好速にはヒドロキシル基、不まな反応性モノマー(特に好速にはヒドロキシル基を有する反応性モノマー(特に好速には全させて得られた共産合体を、エポキシ樹脂100重量部に対して 30~200重量部配合した熱硬化性

主体とした粘着剤組成物」に関して配載されてお り、この「エポキシ樹脂と反応可能なる官能基」を 有する単量体としては、「β-ハイドロキシエチル アクリレートまたはメタクリレート. β-ハイドロ キシプロピルアクリレートまたはメタクリレート、 ナリルアルコール、グリシジルアクリレートまた はメタクリレート、グリシジルアリルエーテル」な どが例示されている。そしてその実施例1には、 ガリシジルメタクリレートを 2.5重量 % 共重合し た乳化共重合体に対して水溶性エポキシ樹脂であ るポリエチレングリコールジグリシジルエーテル を添加した粘着剤組成物が、実施例3にはβ-ハイ ドロキシプロピルアクリレート2重量%及びジメ チルアミノエチルメタクリレート 0.2重量%を共 重合した酢酸エチル/アセトン溶液重合体にペン タエリスリトールジグリシジルエーテルを添加し た粘着刺組成物がそれぞれ開示されている。

しかしながら上記提案には、本発明のアクリル 系共重合体の特徴である、エポキシ基合有単量体 及び水酸基合有単量体の両方をそれぞれ特定量共

感圧接着刺組成物が記載されている。そして、この侵案の実施例1には「エピコート828」70重量部、「エピコート1001」30重量部、市阪アクリル粘着剤100重量部、ジシアンジアミド5重量部、及び、アミン系硬化促進剤からなる組成物が関示されており、この市阪アクリル粘着剤として実施例1(c)では水酸基を含有する(ヒドロキシエチルアクリレート3モル%含有)ものの使用が、また、実施例1(d)ではエポキシ基を含有するものの使用が開示されている。

しかしながら、上記第2の提案には、前記第1の提案には、前記第1の提案には、前記第1の提案には、前記第1の提案には、前記第1のでは表示に対して、基合有反応性モノマーの両方を共重合したアクリル共重合体に関してなどの記載も示唆もない。また、上記第2の提案の組成物を用いてみても、エポキシ樹脂とアクリル共重合体との相溶性及び得られる接着刺層の熱硬化後の窓温接着力の点で十分と

はいい難く、高温接着力も不十分なものであり、また、仮にエポキシ樹脂の配合配合を増やしてみて も高温接着力の顕著な向上は認められなかった。 (発明が解決しようとする問題点)

本発明者らは、従来の熱硬化性感圧接着刺組成 物が有していた前記のごとき問題点を解決して、 エポキシ街脂と種々の割合で配合することができ、 また、エポキシ樹脂との配合割合にかかわらず、得 られた接着刺組成物が各種安定性に優れており、 熱硬化前においては高粘着性を有し、熱硬化後に おいては、常に安定して高い接着力を保持し、特に エポキシ樹脂配合割合の多い組成物にあっては、 例えば 100℃以上などの高温時においても高い接 着力を発揮することができる、優れた熱硬化性感 圧接着剤組成物用アクリル系共重合体を得るべく 研究を行った結果、エチルアクリレート 80重量%、 グリシジルメタクリレート 10重量%および 2-ヒ ドロキシエチルメタクリレート 10 乗量 96 からな る数平均分子量約9万程度のアクリル系共重合体 は、例えば、エポキシ当量約185のピスフェノール

本発明は、アクリル系共重合体(A)、エポキシ樹脂(B)及びエポキシ樹脂硬化剤(C)からなる熱硬化性感圧接着剤組成物において用いるアクリル系共重合体であって、該共重合体(A)が下記単量体 a ~ a.

- a. エポキシ基を有する単量体 5~10重量%.
- b. 下記一般式ので姿される水酸基を有するア クリル酸もしくはメタクリル酸エステル単量 体 5~20重量%、

但し、R・は H もしくは CH。. R≠は C₂~C。の 直鎖もしくは分枝アルキレン器を表す

c. 下記一般式ので表されるアクリル酸もしく はメタクリル酸エステル単量体 50~90重量 96.

H\_C = CR\*COOR\* .....

d. ラジカル重合性不飽和恙のほかに少なくとも1個の官能性素を有する単量体であって.

A型エポキシ樹脂(常温で液状)およびジシアンジ アミド(以下、DICYと略称することがある)などの エポキシ樹脂硬化剤との相溶性が良く、酸アクリ ル系共重合体に種々の割合でエポキシ樹脂及びB TCYを配合した熱硬化性感圧接着割組成物は、配合 安定性に優れており、例えば、1週間以上室温で放 **世しても分離·沈降したり、増粘ゲル化したりする** ことなく、また、これらの組成物をアルミニウム板 などの適宜な被着体に始布・乾燥すると、アクリル 系共重合体、エポキシ樹脂及び DICYの配合割合に かかわらず優れた粘着性を有する感圧接着刺層を 形成し、この層に他の適宜な被着体を重ねて圧着 して加熱硬化することによって常に安定した高度 の接着力を発揮すること、特にエポキシ樹脂の配 合割合の多い組成物からの感圧接着刺層では、優 れた高温接着力を有すること、また、この経着刺刺 成物を例えばしヶ月程度容温で貯蔵しておいても その接着物性を殆ど損なわないことなどを見出だ し、更に研究を進めて本発明を完成した。

[問題点を解決するための手段]

上記単量体 a 及び b 以外の単量体 0~15重量 な ねとび

e. 上記単量体 a ~ d と共重合可能で、該単量 体 a ~ d 以外の共単量体 0 ~ 50 重量 %、

(但し、単量体 a ~ e の合計が100重量%とする) を共重合してなり、且つ、その数平均分子量が5万以上であるアクリル系共重合体であることを特徴 とする熱硬化性感圧接着剤組成物用アクリル系共 重合体の提供を目的とするものである。

以下、本発明を詳細に説明する。

本発明の熱硬化性感圧接着刺組成物用アクリル系共重合体(A)は、エポキシ基を有する単量体(a)を共重合してなるものである。

上記単量体(a)としては、例えば、グリシジルメタクリレート、グリシジルアクリレートなどのエポキシ基合有アルコールの(メタ)アクリル酸エステル類: 何えば、グリシジルアリルエーテル、グリシジルメタリルエーテル、グリシジルピニルエーテルなどのエポキシ基合有アルコールの(メタ)アリルアルコールもしくはピニルエーテル類: 体を

例示することができる。これらのうち、入手の容易さ、共重合反応性の良さなどの観点からグリシジルメタクリレート(以下、GNAと略称することがある)の使用が好ましい。

このようなエポキシ基を有する単量体(a)の使用量は、前記アクリル系共重合体(A)を構成する単量体の合計(以下、単量体総量と略称することがある)100重量%に対して、5~40重量%、好ましくは5~30重量%である。 数単量体(a)の共重合量が数上限値を超えて多過ぎると、共重合反応の円滑さに欠け、均質な共重合体が得られ難く、場合によりゲル化を起こすなどの問題点があるとともに、符られる感圧接着刺層の硬化後の接着力もむしろ低下する傾向にあり好ましくない。一方、数共重合量が数下限値未満と少過ぎては、エポキシ樹脂(B)との相符性や配合安定性が低下することがあるとともに、数硬化後の接着力も不十分となるので好ましくない。

本発明のアクリル系共重合体(A)は、上記単量体(a)とともに下記一般式ので表される水服券を有

安定性が低下することがあるとともに、 該接着力 も不十分となるので好ましくない。

また、本発明における前記単量体(a)及び(b)の合計の共重合量は、単量体総量100重量%に対して、10~50量%、特には 15~40重量%であるのが好ましい、単量体(a)及び(b)の共重合量が該上限値以下であれば、共重合反応も円滑に進行し、均質な共重合体が得られ、ゲル化などを起こすことがほとんどなく、さらに、得られる接着剤組成物や接着シートの接着力も高い水準を維持するので好ましい。一方、該共重合量が該下限値以上であれば、エポキシ樹脂との相溶性や配合安定性とともに、接着力も優れているので好ましい。

本発明のアクリル系共重合体(A)は、前記単量体(a)及び(b)とともに、さらに、下配一般式ので表される単量体(c)を共重合成分として含有する。

H<sub>\*</sub>C = CR\*COOR\* ......

但し、R=は Bまたは CH<sub>a</sub>、R\*は C, ~C, oの直鎖も しくは分枝アルキル基を示す

上記単量体(c)における恙 R\*の╣としては、メ

するアクリル酸もしくはメタクリル酸エステル単 量体(b) を共重合してなるものである。

H C = CR COOR OH .....

但し、Rrは Hもしくは CH。、R=は Cz~C。の直額 もしくは分枝アルキレン基を表す

上記の単量体(b)としては、例えば、2-ヒドロキシエチルアクリレート、2-ヒドロキシブロビルアクリレート、2-ヒドロキシエチルメタクリレート、2-ヒドロキシブロビルメタクリレート等の水酸基合有アルコールの(メタ)アクリル酸エステル類を例示することができる。

このような水酸基を有するアクリル酸もしくはメタクリル酸エステル単量体(b)の使用量は、単量体総量100重量%に対して、5~20量%、好ましくは5~15重量%である。該単量体(b)の共重合量が上記上限値を超えて多過ぎると、得られる熱硬化性感圧接着層の粘着性が低下する傾向にあり、また、硬化後の接着性もむしろ低下することがあり好ましくない。一方、該共重合量が上記下限値未満と少過ぎては、エポキシ樹脂との相溶性や配合

チル基、エチル基、n-プロピル基、n-プチル基、i-プ チル基、t-プチル基、n-ヘキシル基、n-オクチル基、 i-オクチル茶、2-エチルヘキシル茶、1-ノニル茶、D - ドデシル基、ステアリル基などを挙げることがで き、その具体例としては、例えば、メチルアクリレ ート、エチルアクリレート、n-プロピルアクリレー ト, n- ブチルアクリレート, i- ブチルアクリレート, n-ヘキシルアクリレート, n-オクチルアクリレー ト. i-オクチルアクリレート、2-エチルヘキシルア クリレートなどのアクリル酸エステル単量体:例 えば、メチルメタクリレート、エチルメタクリレー ト. n- ブチルメタクリレート. i- ブチルメタクリレ - ト、n-ヘキシルメタクリレート、n-オクチルメタ クリレート、i-オクチルメタクリレート、2-エチル ヘキシルメタクリレート.1-ノニルメタクリレー ト.n-ドアシルメククリレート.i-ドアシルメタク リレート、ステアリルメタクリレートなどのメタ クリル酸エステル単量体:等を例示することがで

このような単量体(c)の使用量は,単量体総量 100重量以中、50~90重量%、好ましくは60~85重 量%である。 該単量体(c)の使用量が, 該上限値を 超えて多過ぎては、エポキシ街脂(B)との相溶性や 配合安定性が低下することがあるとともに、得ら れる感圧接着刺層の熱硬化後の接着力も不十分と なるので好ましくなく、一方、該下限値未満と少な すぎては、共重合反応の円滑さに欠けることがあ り、均質な共重合体が得られ難く、場合によりゲル 化を起こすなどの問題点があるとともに、数接着 剤層の粘着性および硬化後の接着力もむしろ低下..... する傾向にあり好ましくない。

また、本発明のアクリル系共重合体(A)は、上記 単量体(a)~(c)とともに、ラジカル重合性不飽和 量体であって、前記単量体(a)及び(b)以外の単量 体(d)を共重合成分として含有させることができ る。このような単量体(d)としては、官能性差とし て、例えば、カルポキシル基、アミド基もしくは置 換アミド基、アミノ基もしくは置換アミノ基、メル

ミノエチルメタクリレート)などのアミノ益もし くは置換アミノ基合有単量体;例えば、ビニルメル カプタン、アリルメルカプタンなどのメルカプト 基合有単量体:等を例示することができる。これ らの単量体(d)のうち、カルボキシ基含有単量体. アミド基合有単量体及び置換アミノ基合有単量体 が好流に使用できる。

上記単量体(d)の使用量は、単量体総量100重量 %に対して、假えば、0~15重量%程度の量を例示 することができる.

さらに、本発明のアクリル系共重合体(A)は、前 記単量体(a)~(d)とともに、該単量体(a)~(d)と 共重合可能な(a)~(á)以外の共単量体(e)を共重 合成分として含有させることができる。このよう な共単量体(e)としては、例えば、蟻酸ビニル、酢酸 ピニル プロピオン酸ピニル パーサチック酸ビニ ル等の錠和脂肪酸ビニルエステル単量体;例えば、 ジプチルマレート、ジプチルフマレート、ジプチル イタコネート ジオクチルマレート ジオクチルフ マレート. ジオクチルイタコネート等のα, β-不

カプト基などを有する単量体を挙げることができ、 本発明においては、これらの中から1種または2 種以上の単量体を適宜選択して用いることができ

これら単量体の具体仍としては、何えば、アクリ ル酸、メタクリル酸、イタコン酸、マレイン酸、無水 マレイン酸、フマル酸、クロトン酸、シトラコン酸 (好ましくは、アクリル酸、メタクリル酸、イタコン 砂) などのカルボキシル基会有単量体: 例えば、ア クリルアミド、メタクリルアミド、H. H-ジメチルア クリルアミド、N-メチルアクリルアミド、N-メチロ ールアクリルアミド N-n-プトキシメチルアクリ ルアミド(好ましくは、アクリルアミド、メタクリ ルアミド)などのアミド基もしくは置換アミド基 表のほかに少なくとも1個の官能性差を有する単。。 含有単量体:例えば、アミノエチルアクリレート、N. N-シメチルアミノエチルアクリレート、N. N-ジエ チルアミノエチルアクリレート、N. N-ジメチルア ミノエチルメタクリレート、N. N-ジエチルアミノ エチルメタクリレート、(好ましくは、N. N-ジメチ ルアミノエチルメタクリレート、N. N-ジエチルア

> 飽和ジカルポン酸の Ci~Cioの直額もしくは分枝 アルキルジエステル:例えば、スチレン、ローメチル スチレン、ピニルトルエン、エチルピニルベンゼン 等の芳香族ピニル単量体:例えば、アクリロニトリ ル、メタクリロニトリル等のシアン化ビニル単量 体: 等を例示することができる.

上記共単量体(e)の使用量は、単量体総量100重 量 % に対して、一般に 0~50重量 %、好ましくは 0 ~30 重量 96 程度の量が好流である。 数共単量体(e) の使用は、該共単量体の種類によっても変り得る ので一義的には使用量はきめられないが、接着力 と粘着性とのパランス及びエポキシ樹脂との相解 性,配合安定性などを損なわない範囲で適宜に選 択することができる。

本発明の熱硬化性感圧接着刺組成物用アクリル 系共重合体(A)の数平均分子量(以下、Minと略称す ることがある)は5万以上、好ましくは8~20万で ある。 彼共重合体(B)の Mnが該下限値朱満と小さ 過ぎては粘着性および初期接着力が不十分となり がちであり好ましくない。また.Minがの20万を超

えた共重合体の製造は容易ではないので Min は設 範囲内になるように調節するのが良い。また、設 共重合体(B) の重量平均分子量(以下、Miwと略称することがある)は、一般に10万以上、好ましくは 20万以上、特に好ましくは 30万~100万であるのが良い。 Miwが設下限値以上であれば、粘着性及び初期接着力に優れているので好ましく、一方、致上限値以下であれば製造も比較的容易にできるので、酸 Miw は 酸 範囲内に なるように 調節するのが良い。なおこの Min 及び Miw は、いずれもゲルパーミエーションクロマトグラフィー(以下、GPCと略称する)による測定値に基づいて求めたものとする。

また上記アクリル系共重合体(A)のガラス転移点(以下、Tgと略記することがある)は、一般に100 で以下、好ましくは30で以下、より好ましくは0 で以下、さらに好ましくし-5で以下、特に好まし くは-10~-40でである。Tgが該上限温度以下で あれば、得られる熱硬化性感圧接着利層が優れた 粘着性および初期接着性を有しているので好まし い。また、Tgが-40で以上であれば、該接着利層の

溶液重合は、一般に、重合槽内に所定の有機溶集、 単量体、重合開始剤、および、必要に応じて用いられる連鎖移動剤を仕込み、窒素気流中または有機 溶媒の遠流温度で、撹拌しながら数時間加熱反応 させることにより行われる。この場合に有機溶媒、 単量体、重合開始剤および/または連鎖移動剤の 少なくとも一部を逐次添加してもよい。

上記の重合用有機溶媒としては、例えば、ペンゼン、トルエン、キシレン、芳香族ナフサ等の芳香族 炭化水素類;n-ヘキサン、n-ヘブタン、n-オクタン、i-オクタン、n-オクタン、i-オクタン、n-テカン、シクロヘキサン、ジペンテン、石油スピリット、石油ナフサ、テレビン油等の 脂肪族系もしくは脂環族系炭化水素類;エチルアセテート、n-ブチルアセテート、n-アミルアセテート、3-メトキシブチルアセテート、メチルペンゾエート、セロソルブアセテート、ブチルセロソルブアセテート、ブチルセロソルブアセテート、デート、サーン、メチルエチルケトン、メチルイソブチルケトン、メチルイソブチルケトン、メチルイソブチルケトン、メチルエチルケトン、メチルイソブチルケトン、メチルエチルケトン、メチルイソブチルケーマのケトン類;エチレングリコールメチルエーテル、エチ

か熱硬化後の接着力が特に優れているので好まし い

なお本発明のアクリル系共重合体(A)のガラス 転移点(Tg)は、下記により罰定決定された値である。

ガラス転移点: 厚さ約0.05mmのアルミニウム符製の、内径約5mm、深さ約5mmの円筒型のセルに、アクリル系共重合体の約50重量%有機溶媒溶放料約10mgを秤取し、100℃で2時間乾燥したものを測定試料として用い、セイコー電子工業需製 SSC-5000型示差走査熱量計(Difforential Scanning Calorimeter)により、測定関始温度-150℃、昇温速度10℃/minで測定する。

本発明の前記アクリル系共重合体(A)の重合方法は特に限定されるものではなく、溶液重合、乳化重合など公知の方法を採用できるが、重合により得られた共重合体混合物を用いて熱硬化性感圧接着剤組成物を製造するに当り、処理工程が比較的簡単で且つ短時間で行い得る溶液重合の採用が好ましい。

レングリコールエチルエーテル、エチレングリコールブチルエーテル等のグリコールエーテル類: 例えばメチルアルコール、エチルアルコール、n-ブロピルアルコール、n-ブチルアルコール、i-ブチルアルコール、s-ブチルアルコール、t-ブチルアルコール等のアルコール類; 等を挙げることができる。これらの有機溶媒はそれぞれ単独で、または、2種以上混合して用いることができる。

なお、本発明のアクリル系共重合体(A)を用いて製造される熱硬化性感圧接着刺組成物は、必要に応じて、後配するエポキシ樹脂(B)及びエポキシ樹脂硬化剤(C)等を溶解できる極性有機溶媒を主成分とする溶媒の溶液とすることができるが、その場合には、上配の重合用有機溶媒のうち、得られる共重合体溶液から該重合用有機溶媒を揮散させ容易に極性有機溶媒に置換可能な、沸点50~150℃、特には、60~100℃の有機溶媒を用いるのが好ましく、或中、トルエン、ローヘキサン、エチルアセテート、アセトン、メチルエチルケトン、メチルアルコール、

n-プロピルアルコール等の有機音媒を用いるのが 特に好ましい。

前記重合閉始刺としては、例えば、ベンソイルパーオキシド、ラウロイルパーオキシド、カプロイルパーオキシド、カプロイルパーオキシド、カプロイルパーオキシド、カプロイルパーオキシド、ジー1-プロピルパーオキシジカーボネート、ジー2-エチルヘキシルパレート等の有機過酸化物; 例えば、2,2'-アゾピス-1-ブチロニトリル、2,2'-アゾピス-2,4-ジメチルパレロニトリル、2,2'-アゾピス-4-メトキシ-2,4-ジメチルパレロニトリル等のアゾ化合物; 等をそれぞれ単独又は組み合せて使用することができる。 数重合開始刻の使用量は、単量体経量100重量部に対して、一般に、約0.01~1.0重量部、好通には約0.02~0.5重量部用いられる。

また、前記運鎮移動剤としては、例えば、シアノ 酢酸: アルキル基 C, ~C。のシアノ酢酸アルキルエ ステル類: プロモ酢酸: アルキル基 C, ~C。のブロ モ酢酸エステル類: アントラセン、フェナントレン、 フルオレン、9-フェニルフルオレンなどの芳香族

重合温度としては、一般に約30~180℃、好ましくは約60~150℃の範囲が良い。

かくして得られる本発明のアクリル系共重合体 溶液は、通常、前記アクリル系共重合体を20~90重 量%合有している。

本発明のアクリル系共重合体(A) は、これにエポキシ樹脂(B) 及びエポキシ樹脂硬化剤(C) を配合することにより、熱硬化性感圧接着剤組成物とすることができる。

上記のエポキシ樹脂(B)の種類としては、特に限定されるものではなく、例えば、ピスフェノールA型エポキシ樹脂、ピスフェノールド型エポキシ樹脂、パスフェノール A型エポキシ樹脂等のピスフェノール型エポキシ樹脂を假示することができる。 またこれらの他に、例えば、フェノールノボラック型エポキシ樹脂、クレゾールノボラック型エポキシ樹脂、クレゾールノボラック型エポキシ樹脂等のノボラック型エポキシ樹脂に何えば、ポリアルキレンポリオール(ネオペンチルグリコールなど)ポリケリシジルエーテル等のグリシジルアルキル

化合物類:p-ニトロアニリン、ニトロペンゼン、ジ ニトロペンゼン、p-ニトロ安息呑酸、p-ニトロフェ ノール、p-ニトロトルエン等の劳香族ニトロ化合 物類:ペンソキノン、2,3,5,6-テトヲメチル-p-ペ ンソキノン等のペンソキノン誘導体類:トリプチ ルポラン等のボラン誘導体:四臭化炭素、四塩化炭 素、1、1、2、2-テトラブロモエタン、トリプロモエチ レン、トリクロロエチレン、ブロモトリクロロメタ ン、トリプロモメタン、3-クロロ-1-プロペン等の ハロゲン化炭化水素類:クロラール、フラルデヒド 等のアルデヒド類:C,~C,∞のアルキルメルカプタ ン類;チオフェノール、トルエンメルカプタン等の 芳香族メルカプタン類:メルカプト酢酸:メルカブ ト酢酸の C. ~C., アルキルエステル類: C. ~C., の ヒドロキルアルキルメルカプタン類;ピネン、ター ピノレン等のテルペン類: 等を挙げることができ

上記速鎮移動剤を用いる場合その使用量は、単量体総量100重量部当り、約0.005~3.0重量部であるのが好ましい。

エーテル系エポキシ樹脂: 例えば、テトラグリシジ ルジアミノジフェニルメタン、トリグリシジル-p-アミノフェノール、トリグリシジル-m-アミノフェ ノール, テトヲグリシジル-m-キシレンジアミン等 の グ リ シ ジ ル ア ミ ン 系 エ ポ キ シ 樹 脂 : 例 え ぱ . ジ グ リシジルフタレート、ジグリシジルヘキサヒドロ フタレート ジグリシジルテトラヒドロフタレー ト等のグリシジルエステル系エポキシ樹脂: 例え は、ビニルシクロヘキセンジオキシド、3.4-エポキ シシクロヘキシルメチル(3,4-エポキシシクロヘ キサン) カルポキシレート、ピス(3,4-エポキシ-6-メチルシクロヘキシルメチル)アジペート祭の環 状脂肪族型エポキシ樹脂:例えば、トリグリシジル イソシアヌレート、グリシジルグリシドオキシア ルキルヒダントイン等の複素遺式エポキシ樹脂な とが何示でき、さらに、これらエポキシ樹脂のハロ ゲン化物;これらエポキシ樹脂に多塩基酸または ポリエステルポリカルポン酸を反応して得られる エポキシ基含有樹脂;ポリエステルポリカルポン 酸のポリグリシジルエステル:ポリエステルポリ

オールのポリグリシジルエーテル: などの各種エポキシ樹脂を例示することができる。

これらエポキシ樹脂はそれぞれ単独で、または、種類の異なるものを2種以上もしくは同種であってそのエポキシ当量の異なるものを2種以上併用することができる。また、これらエポキシ樹脂のうち、入手の容易さや得られる感圧接着刺層の接着物性の良さなどの観点から、ピスフェノールA型エポキシ樹脂、ノボラック型エポキシ樹脂を使用するのが特に好ましい。

さらにこのようなエポキシ樹脂(B)としては、本発明のアクリル系共重合体(A)との相容性や配合安定性の良さ等の観点からエポキシ当量が 150~300のエポキシ樹脂(B、)の使用が好ましく、特に常温(約20℃)で液状のエポキシ樹脂を用いるのが好ましい。

本発明のアクリル系共重合体(A)は、エポキシ街 脂(B)と種々の割合で混合することにより熱硬化 性感圧接着剤組成物とすることができる。

300を超えるエポキシ樹脂(B<sub>e</sub>) 1 種以上を併用することにより、得られる感圧接着刺磨の粘着性を向上させることができる。

このようなエポキシ樹脂(B<sub>x</sub>)としては、得られる感圧接着剤層の粘着性の良さ等の観点から、エポキシ当量が 400~1000で且つ常温で固体のエポキシ樹脂を用いるのが好ましい。 設エポキシ樹脂(B<sub>x</sub>)の使用量は、樹脂成分の合計100重量%に対して5~40重量%、特には 10~30重量%の範囲とすることができる。 エポキシ樹脂(B<sub>x</sub>)の使用量が上記下限値以上であれば、好適な粘着性がえられ、また、初期接着力にも優れているので好ましく、上記上限値以下であれば、アクリル系共重合体(A)との相辞性や配合安定性が特に優れており好ましい。

本発明に低る熱硬化性感圧接着剤組成的は、前 記アクリル系共重合体(A)、エポキシ樹脂(B)とと もに、エポキシ樹脂硬化剤(C)を含有する。

上記のエポキシ樹脂硬化剤(C)としては、酸硬化 剤の分子中に、樹脂成分中のエポキシ蓋もしくは 水酸蓋と反応する反応性薬を有するか又は加熱等 このような熱硬化性感圧接着充組成的における エポキシ樹脂(B)の使用量は、アクリル系共重合体 (A)及びエポキシ樹脂(B)(以下、樹脂成分と略称することがある)の合計100重量%に対して、5~95重量%であるのが好ましい。 エポキシ樹脂(B)の使用量が該下限値以上であれば、加熱硬化後の接着力が不足することがないので好ましく、一方、数上限値以下であれば、該組成物の相溶性が損なわれることがなく、また、得られる感圧性接着剤層の粘着性が過小となることがなく、初期接着力も優れており、さらに熱硬化後の接着力も低下することがないので好ましい。

なお、特に高温時の高接着力を要求されるような分野においては、エポキシ樹脂(B)の使用量は樹脂成分の合計 100重量%に対して 45~85重量%、特には 45~85重量%であるのが好ましい。 そしてこのようにエポキシ樹脂(B)の使用量が多い範囲では、エポキシ当量値の相異なる 2種以上のエポキシ樹脂、すなわち、エポキシ当量が 150~300のエポキシ樹脂(B,) 1種以上及びエポキシ当量が

によりこのような反応性基を生ずるような化合物 (以下、架橋性硬化剤と称することがある)、及び、 硬化剤分子中に樹脂成分中のエポキシ基の関環重 合反応の触媒又は該樹脂成分中のエポキシ基もし くは水酸基と架橋性硬化剤との反応の触媒として 作用するような基を有する化合物(以下、触媒性硬 化剤と称することがある)を挙げることができる。

上記架橋性硬化剤のうち樹脂成分中のエポキシ 蓋と付加反応を起こす硬化剤としては、例えば、鎖 状脂肪族の 1 級または 2 級アミン類、脂環、芳香環 6 しく複素環合有脂肪族の 1 級または 2 級アミン類、リノール酸 やリノレン酸 などの不飽和脂肪酸の愈合物とポリアミン類とを反応させて得られるポリアミドアミン類、メルカプタン系化合物、不飽和脂肪酸の愈合物とドアミン類、メルカプタン系化合物、不飽和脂肪酸の愈合反応 2 数でオクタアカンジカルボン酸などの多塩素でき、 荷性水素化合物系硬化剤等を研示することがで起きでは水素化合物系硬化剤等を研示することがで起こす硬化剤としては、例えば、フェノール樹脂(レゾール型)、アミノ樹脂、ポリイソシアネート、ポリ

イソシアネートのプロック化物等を気示することができる。また酸無水物のように、先ず街路成分中の水酸基に付加反応し、次いで生ずるカルポキシル基とエポキシ基とが付加反応するものも使用できる。

更に、前記触媒性硬化剤としては、脂肪族、脂環族もしくは芳香族 3 赦アミン類またはこれらの塩類、イミダゾール類またはその塩類、アミンアミド系硬化剤、ルイス酸またはブレンステッド酸塩、尿素誘導体等を例示でき、また、上記不飽和脂肪酸の重合物やオクタデカンジカルボン酸などの多塩基酸及び酸無水物にもエポキシ基関環重合触媒としての作用がある。

これらの各種硬化剤は、後記するように予め前 ... 記アクリル共复合体(A)及びエポキシ樹脂(B) に配合しておくのが好ましいが、この場合、配合物のポットライフの長さ等の観点から高温活性化型硬化剤の使用が好ましい。 このような高温活性化型硬化剤のうち、本発明に好速に使用できるものとしては、架橋性硬化剤として、高温活性化型脂環、芳

[アミキュアLDH(商品名), 味の素 w]. オクタデカー7, 11-ジェン-1, 18-ジカルボン酸ジヒドラジド[アミキュア UDH(商品名), 味の素 m]などの有機酸ジヒドラジド等が例示できる。

更に、アミンイミド系硬化剤としては、トリアル

容環もしく複素環合有脂肪族の「級または2級アミン類、高温活性化型芳香族「数もしくは2級アミン類、高融点の活性水素化合物系硬化剤、酸無水物等を、触媒性硬化剤として、アミンイミド系硬化剤、高温活性化3級アミンをしくはイミダゾール塩系硬化剤、3級アミン塩もしくはイミダゾール塩系硬化剤、尿素誘導体系硬化剤等を例示できる。

上記高遠话性化型脂環、芳香環もしく複素環合有脂肪族の1級または2級アミン類としては、何えば、4-アミノ-2、2、6、6-テトラメチルピペリジン、ピス(4-アミノ-3-メチルシクロヘキシル)メタン、2、4-ジヒドラジノ-6-メチルアミノ-8-トリアジン等が、高温活性化型芳香族1級もしくは2級アミン類としては、何えば、ジアミノジフェニルスルホン、ジアミノジフェニルメタン等が、また、高融点活性水素化合物系硬化剤としては、何えば、ジシアンジアミド:何えば、アジピン酸ヒドラジド、5-t-ブチルヒダントレン-1、3-ジ(カルボキシエチル)ジヒドラジド[アミキュアVDH(商品名),味の葉曲]、オクタデカン-1、18-ジカルボン酸ジヒドラジド

キルヒドラジニウム脂肪酸アミド[YPH103,YPH201, YPH208(商品名),油化シェルエポキシ⇔]が、高温. 活性化3級アミンもしくはイミダゾール系硬化剤 としては、2,4,6-トリス(ジメチルアミノメチル) フェノール、2-フェニル-4-メチル-5-ヒドロキシ メチルイミダゾール、2-フェニル-4-メチルイミダ ソール等が、3級アミン塩もしくはイミダゾール塩 系硬化剤としては、アミキュアPN-23、MY-24(商品 名)[味の素曲]が、ルイス酸もしくはブレンステッ ド酸塩系硬化剤としては、例えば、三フッ化ホウ素 モノエチルアミン塩などのルイス酸塩: 切えば、ブ レンステッド酸脂肪族スルホニウム塩[オプトン CP-66、CP-77(商品名), 旭電化曲]などが、また、尿 素 誘 導体 系 硬 化 剤 と して は、 旣 え ば、N, N- ジメチ ル 尿囊、N. N'-ジメチル尿囊、N. N'-ジエチル尿素、N-フェニル尿素、N. N-ジフェニル尿素、N. N. N'-トリ フェニル尿素、N. N. N', N'-テトラフェニル尿素、N-アセチル尿素、N, N'-ジアセチル尿素、N-アセチル-N'-メチル尿素、N-ペンジル尿素、N, N-ジペンゾイ ル尿素、N-ペンゼンスルホニル尿素、N-p-トルエン

スルホニル尿素、N-p-トルエンスルホニル-N'-n-ブチル尿素、N-p-トルエンスルホニル-N'-i-ブチル尿素、N-p-トルエンスルホニル-N'-i-ブチル尿素、N.N-ジメチル-N'-(3', 4'-ジクロロフェニル) 尿素、パラパン酸、N,N'-ジメチルパラパン酸、N,N'-ジメチルパルピッル酸、5,5-ジメチルヒダントイン、1,3-ジメチルウラシル、1,5-ジメチルウラシル等が例示できる。

これらの硬化剤のうち、得られる熱硬化性感圧 接着剤組成物のポットライフのよさや該組成物及 び熱硬化性感圧接着シートの接着性能のよさ等の 観点から、高温活性型の架構性硬化剤であるジシ アンジアミノジフェニルスルホ ン、ジアミノジフェニルメタン等の使用が特に好 ましい。また、例えば高温活性型の架構性硬化剤 である DICYなどを用いるときには、高温活性型の 触媒性硬化剤として上記の3 級アミン塩系硬化剤、 尿素誘導体系硬化剤等を併用して熱硬化温度を下 げることができる。

これらのエポキシ樹脂硬化剤(C)のうち架橋性 硬化剤は、樹脂成分中のエポキシ基1つに対して、

が好ましい。

上記の有機溶剤は、樹脂成分およびエポキシ樹 脂硬化剤の両者を溶解するものであるのが良く. このような有機溶媒としては、一般に極性有機溶 媒が使用され、例えば、メチルエチルケトン、メチ ルシクロヘキサノン, ジアセトンアルコール等の ケトン類: 例えば、エチレングリコールメチルエー テル、エチレングリコールエチルエーテル、エチレ ングリコール-1-プロピルエーテル、エチレングリ コールブチルエーテル、ジエチレングリコールジ メチルエーテル(ジグライム)、トリエチレングリ コールジメチルエーテル(トリグライム)、テトラ エチレングリコールジメチルエーテル(テトラグ ライム) 答のグリコールエーテル類: 例えば、エチ レングリコールメチルエーテルアセテート、エチ レングリコールエチルエーテルアセテート、エチ レングリコール-i-プロピルエーテルアセテート 等のグリコールエステル類: 例えば、ジメチルスル ホオキシド. ジメチルスルホン. テトラメチルスル ホン、ジメチルホルムアミド、ジメチルアセトアミ

前記话性水素化合物系硬化剂及び芳香族アミンの場合には、該硬化剤中の活性水素の数が、通常 0.2~2.0、好ましくは 0.3~1.2となるように、酸無水物の場合には、酸無水物基の数が、通常 0.2~2.0、好ましくは0.5~1.0となるように計算して用いるのがよい。 また、アミンイミド系硬化剤、3 級アミンもしくはイミダゾール塩系硬化剤、ルイス酸もして、サゾール塩系硬化剤などの触媒性硬化剤は、架機性硬化剤と併用するのが好ましく、その使用量は架機性硬化剤100重量部に対して、一般に 40重量部以下程度の量が倒示できる。

これらのエポキシ街脂硬化剤(C) は、予め前配のアクリル系共重合体(A) 及びエポキシ街脂(B) からなる街脂成分に配合しておいてもよく、また、使用の直前に該樹脂成分と配合してもよい。 しかし、使用時の作業の煩雑さを避けるためには、硬化剤は、予め該(A) 及び(B) 成分に配合しておくのがよい。 該硬化剤の配合方法は特に限定されるものではないが、配合の容易さなどの観点から、該硬化剤を溶解可能な有機溶媒に溶解してから配合するの

ド、ヘキサメチルリン酸トリアミド、N-メチルピロ ・リドン、アセトニトリル等のその他の卵プロトン 性枢性有機溶媒類;を例示できる。

本発明に係る熱硬化性感圧接着刺組成物は、さらに必要に応じて、例えば、クマロン・インデン樹脂、テルペン・フェノール樹脂、p-t-ブチルフェノール・アセチレン樹脂、フェノール・ホルムアルデヒド樹脂、テルペン樹脂、キシレン・ホルムアルデヒド樹脂、テルペン樹脂、キシレン・ホルムアルデヒド樹脂、ロジン誘導体、テレビン系樹脂等の粘着付与性樹脂、四ジン誘導体、テレビン系樹脂等の粘着付与性樹脂、エチレン-アクリル共重合体樹脂、エチレン-酢酸ビニル-アクリル共重合体樹脂、エチレン-アクリル共重合体樹脂、エチレン-アクリル共重合体樹脂、エチレン-酢酸ビニル-アクリル共重合体樹脂等のその他の変性用樹脂;等を添加することができる。これらの樹脂の添加量は、前記樹脂成分の合計100重量都、特には0~40重量部;その他の変性用樹脂、何えば0~50重量部、特には0~20重量部;程度であるのがよい。

これらのほか、本発明に係る感圧接着刺組成物

は、通宜必要に応じて、例えば、ジオクチルフタレート等のフタル酸エステル系、トリクレジルホスフェート等のリン酸エステル系、ポリブテン、プロセスオイル等の可塑剤類:例えば、酸化チタン、カーボンブラック、フタロシアニンブルー等の有機または無機の着色剤: 例えば、クレー、タルク、炭酸カルシウム、シリカ、水酸化アルミニウム、ガラス粉末等の無機質充填剤: 例えば、超微粒子状無水シリカ[アエロジル 300 (商品名)、日本アエロジルを関う、活性化極微細炭酸カルシウム[白野華でCCR (商品名)、白石工業の製]等の増粘剤: 紫外線吸収剂: 防腐剤: 等の公知の添加物を添加してもよい。

本発明に係る熱硬化性感圧接着剤組成物を製造する方法としては、例えば、前記のようにして得られた本発明のアクリル系共重合体(A)有機溶媒溶液に、前記のエポキシ樹脂(B)および必要に応じて添加し得る各種添加剤をそれぞれ所定量配合し、 次いでエポキシ樹脂硬化剤(C)及び該エポキシ硬化剤(C)を溶解分散することのできる極性有機溶媒を加えて、さらに必要に応じて適宜の有機溶媒

加熱硬化させることにより強固に接着させることができる。乾燥温度は感圧接着利層の硬化が起こらない温度、例えば 50~120 世程度がよく、硬化温度は、エポキシ樹脂硬化剤(C)の種類により異なるが、一般に 100~250 世程度がよい。

本発明に係る熱硬化性感圧接着剤組成物を好通に使用できる被着体としては、例えば、金属、ガラス、ブラスチック、木材、紙、スレート、ゴム、化粧板等を挙げることができる。

また、本発明に係る無硬化性感圧接着剤組成物は、前配と同様の一般に公知の強工手段によって、例えば、不機布、機布、緩布、紙、プラスチックフィルムなど各種の基材の片面もしくは両面に透宜の厚さで塗布し、または、例えば、不機布、機布、緩布、緩をとの基材に適宜の量合設させて乾燥させ、得られた感圧接着剤層の上に離型材を製置することにより無硬化性感圧接着シートとすることができる。さらに、離型材上に該感圧接着剤組成物を直接塗布して乾燥し、その表面にさらに離型材を載置することにより、「芯なし」両面感圧接着シート

を加え均一に混合する方法が好速に採用できる。要すれば、工ポキシ樹脂硬化剤(C)及び酸硬化剤溶解分散用極性有機溶媒の添加前に、数アクリル系共重合体(A)溶液、該エポキシ樹脂(B)および必要に応じて添加し得る各種添加剤の混合物を加熱しながら機料混合し、重合用有機溶剤を蒸留等の公知の方法により除去して、アクリル系共重合体(A)、エポキシ樹脂(B)、及び、必要に応じて添加される各種添加剤からなる溶酸混合物とすることもできる。

得られる熱硬化性感圧接着刺組成物の有機溶剤溶液は、通常、固形分約30~70重量%、粘度(B型回転粘度計,25℃,10RPM;以下、測定条件は同様とする)100~20,000cps、好ましくは300~5,000cps程度であるのがよい。

本発明に係る熱硬化性感圧接着刺組成物は、直接被着体の一方もしくは双方にナイフコーター、ロールコーター、エァーコーター、スプレーコーター等の一般に公知の竣工手段によって強布し、乾燥後被着体同士を接合し、必要に応じて加圧して

とすることもできる。 感圧接着利用の膜厚は一般に約 $10\sim300\,\mu$ 、好ましくは約 $20\sim200\,\mu$ 程度であるのがよい。 乾燥は前記同様の温度、すなわち  $50\sim120\, \mathrm{C}$  程度で行うのがよい。

得られた熱硬化性感圧接着シートは、前記例示のごとき被着体の所望の箇所に圧着した後、必要に応じて加圧しながら加熱硬化することにより強固に接着させることができる。また、熱硬化性問面感圧接着シートの場合には、同種もしくは異種の被着体同士を該両面感圧接着シートを介して強固に接着させることができる。

本発明に係る熱硬化性感圧接着剤組成物は、例えば、10℃以下、好ましくは 0℃以下の低温で貯蔵するのがよいが、 返温(約25℃程度)で貯蔵しても該組成物では1週間以上ポットライフがあり接着物性が変わらず、また、 該接着シートでは1ヶ月以上接着物性が変わらないようにエポキシ樹脂硬化剤(C)の種類及び配合量を選択するのがよい。

#### (実施例)

以下,実施例とともに参考例及び比較例を挙げ

て本発明を一層禁細に説明する.

なお、本発明に係る熱硬化性感圧接着刺組成物 の相称性およびポットライフ試験法、並びに、接着 刻層の初期接着力および接着力の測定法は次のと おりである。

#### (1) 相溶性試験

組成物溶液を 25℃,24時間密閉状態で放置し、 該溶液の均一性、透明性及び沈降物の有無を目 様により観察し、次の基準に従って評価する。

〇·····組成物溶液は均一且つ透明、沈降物なし。

△・・・・・組成物溶液は均一、但し最りまたは 沈降物少しあり。

×・・・・・組成物溶液分離もしくは不透明、または、沈降物多い。

#### (2) ポットライフ試験

#### (2-1)外観

組成物溶液を 25℃,7日間密閉状態で放置した後の状態を次の基準に従って評価する。

◎・・・・・外観、粘度ともほとんど変化なし。

JIS H-4000の合金番号 A-1050Pに規定する厚 さ 0.200のアルミニウム板の表面をメタノール 合後ガーゼで洗浄し、その表面の約半分を覆う ように感圧接着剤組成物溶液(固形分 50~60重 量 %、粘度約500cpsに調整)を、ドクタープレー ドを用いて乾燥後の厚さが約100μとなるよう に塗布し、熱風循環式乾燥機中で100℃、5分間乾 燥した後、形成される感圧接着刺層の上にもう 1枚の同様に処理したアルミニウム板を載量し てJIS 2-0237の方法に従って圧着して試験片と する。20分後、この試験片を25mm幅に切断して、 その一方のアルミニウム板(感圧接着刺層のな い部分)を約80°に折曲け、JIS Z-0237の190℃引 きはがし法」に準じ、20℃、65 % RH、剝離速度 300 mm/minの条件下でその剝離強度(kg/25mm)を刻 定する.

藤圧接着剤組成物の初期接着力の値いとしては、0.5kg/25mm以上であるのが好ましく、1.0kg/25mm以上であるのが特ましく。

## (4) 接着力の測定

〇・・・・・外観変化ないが、や、粘度上昇。

△・・・・・外観変化ないが、粘度上昇大(流動性はあり)。

×・・・・・粘度上昇極めて大(流動性なし)、または、ゲル化。

#### (2-2)接着物性

25℃、7日間密閉状態で放置した後の組成物 溶液を用いて以下の(3)~(5)項に従って接着物性を測定し、放置前の組成物溶液を用いた場合 と比較して、次の基準に従って評価する。

②・・・・・初期接着力、接着力ともほとんど変化なし(低下率 10%未満)。

〇・・・・・初期接着力、接着力の低下率、一方が 10%未満で他方が10~30%。

△·····初期接着力、接着力の低下率、一方が 10%未満で他方が30~50%、または、 丙方とも10~30%。

×・・・・・初期接着力、接着力の低下率、一方が 50%以上または両方とも 30%以上。

#### (3) 初期接着力の測定

## (4-1) 室温接着力の測定

前(3) 項において作成した試験片を所定の条件で加熱硬化させた後、25℃で 24時間放置する以外は前(3) 項の試験法と同様にしてその剝離強度(kg/25mm以上であるのが好ましく、5kg/25mm以上であるのがより好ましく、6kg/25mm以上であるのが特に好ましい。

# (4-2) 高温接着力の捌定

前(3) 項において作成した試験片を所定の条件で加熱硬化させた後、25℃で 24時間放置し、次いで所定の温度に調節された恒温槽内に約10分間以上放置してから、数恒温槽内で測定する以外は前(3) 項の試験法と同様にしてその剝離強度(kg/25mm)を測定する。

#### 実施例 1

遠流冷却等、温度計、撹拌機、逐次滴下数量を取付けたセパラブルフラスコ中に、初期添加用有機 溶媒及び重合開始剤としてエチルアセテート(EAC) 50重量部及びアゾビスインプチロニトリル(AIBN) 0.025重量部を入れ、次いでエチルアクリレート(E A)80重量部、グリンジルメタクリレート(GNA)10重 量部及び2-ヒドロキシエチルアクリレート(2HBA) 10重量部からなる単量体混合物のうち25重量%を 加えて加熱し、遠流温度(約80℃)で約20分間重合 を行った。次いで遠流温度条件下で単量体混合物 の残量75重量%、及び、EAc25重量部と AIBN 0.125 重量部とからなる重合開始刺溶液を約80分間にわ たって逐次滴下し、更に約60分間EAc12.5重量部 と AIBN 0.25重量部とからなる重合開始刺溶液を 添加した後、トルエン75重量部を加えて希釈し固 形分約40重量%、粘度2550cpsのアクリル系共重合 体の溶液を得た。この共重合体の Mn は約11万、Mw は約45万、Tgは-20℃であった。

実施例1において、GNAと2HBAとの使用割合を変える以外は同様にしてアクリル系共重合体の裕液を得た。これらのアクリル系共重合体溶液の共重合組成及び粘度、並びに、該共重合体のMn、Mw及びTaを第1表に示した。

## 実施例 5

実施例 1 において、EA 80重量部を用いる代わりに、プチルアクリレート (BA) 80重量部を用い、有機 溶媒の初期添加と逐次添加の量比を変える以外は 同様にしてアクリル系共重合体の溶液を得た。 こ のアクリル系共重合体溶液の初期重合条件及び粘 度、並びに、これら共重合体の Mn、Mw及び Tg を第 1 姿に示した。

# 実施仍 4

実施例 1 において、EAとGMAとの使用割合を変える以外は同様にしてアクリル系共重合体の溶液を得た。 このアクリル系共重合体溶液の単量体組成及び粘度、並びに、該共重合体の Mn、Mw及び Tg を第 1 表に示した。

#### 比較例3

実施例 1 と同様の装置に、有機溶媒としてトルエン 50重量部、実施例 1 と同様の単量体混合物のうち 10重量\*及び重合開始剤(AIBN) 0.025重量部を入れ、湿流温度条件下約20分間重合を行い、次いで湿流温度条件下で単量体混合物の残量90重量%と、トルエン8.3重量部及びAIBN 0.125重量部からなる重合開始剤溶液とを約90分間にわたって返次滴下し、更に約60分間トルエン 8.3重量部及び AIBN 0.25重量部からなる重合開始剤溶液を添加してアクリル系共重合体の溶液を得た。このアクリル系共重合体溶液の粘度及び固形分、並びに、アクリル系共重合体溶液の粘度及び固形分、並びに、アクリル系共重合体リル系共重合体の Min、Min 及び Tg を第1 安に示した。

項目	<b>∌</b>		量体組成(重要%)	섮	爲	<b>三</b>	<b>海</b> 田 田	₽	アクリル系共配合体部級	アクリル系共配合体部項	#	<b>*</b>	<b>台</b> <b>本</b>	₽	牲
				ű	単数な		有機治療	·40 ₹	*	<b>₩</b>	<b>建</b> 3	大器等中	≴	≴	ů.
######################################	< 0	د ن د	5	5	2020	<b>E</b>	<b>#</b>	S CARRY		(1) (calc.)	(calc.)	(calc)			<u>9</u>
1 TOWNS 1		88	2	2	Ŕ	8	ន	0.05	250	\$	1420	1160	11.5	<b>€57</b>	Ø-
11691		83	8	0		*	٠	*	2100	٠	710	-	<b>S</b>	50.7	٠. ت
XXXIII 2		*	53	Ş	*	٠	*	٠	2160	۰	क्र	88	18.5 18.5		-1
3. T. B. B. B.		٠	3	13	۰	•	•	٠	88	٠	2840	٤	<u>ਵ</u>		S)
1500 S		٥	0	ଛ	٠	۰	*	*	2200	•		88	9.5		Ŕ
1000013		8	91	2	01	뎙	*	٠	009	8	1420	1160	275	23	क्ष
10000		6	8	9	Ю	Bc	٥	•	0012	9	710	1160	12.7		
2000年2	88		2	2	۰	٥	37.5	•	99 98	•	8	1160	52	8	f

实施切 10

実施例1で得られたアクリル系共重合体溶液75 重量部、及び、エポキシ樹脂(B)としてエピコート 815 [(商品名), ピスフェノールA型エポキシ樹脂 (エポキシ当量約185),油化シェルエポキシ曲製1 70重量部を加えて混合し、次いで、エポキシ樹脂硬 化剤としてジシアンジアミド(DICY) 4.5 重量 都(DI CY1分子当りの活性水素の数を4とするとエポキ シ基1つに対して活性水素数約0.54)をジメチル ホルムアミド20重量部に溶解した溶液と、粘度調 節用の有機溶媒(ジメチルホルムアミド/エチレ ングリコールモノメチルエーテル=1:1)10重量 部とを添加し、攪拌して均一混合して熱硬化性感 圧接着剤組成物を製造した。得られた熱硬化性感 圧接着刺組成物は、固形分約55重量%、粘度約600 cp8であった。 鮫組成物の相溶性、ポットライフな どの基礎物性及びこの組成物の接着物性を第2表 に示す.

#### 実施切 11

実施例 10において、実施例しで得られたアクリ

(A)とエポキシ樹脂(B)との配合比率に対する窒温 接着力の変化を第1回に示す。

#### 実施例 15

実施例 10において、エポキシ樹脂(B)としてエピコート815を 70重量部用いる代わりに、エピコート828 [(商品名), ピスフェノールA型エポキシ樹脂(エポキシ当量約180), 油化シェルエポキシ幽製]50重量部及びエピコート1001 [(商品名), ピスフェノールA型エポキシ樹脂(エポキシ当量約480), 油化シェルエポキシ歯製]20重量部を用い、そのエポキシ蓋の数の変化に伴なってDICYの使用量および粘度調節用の有機溶媒量を加減する以外は実施研りと同様にして、熱硬化性感圧接着剤組成物を製造した。 得られた熱硬化性感圧接着剤組成物の組成、基礎物性及びこの組成物の接着物性の固定結果を第2表及び第1回に示す。

### **实施贺 16**

実施例 10において、実施例 1 のアクリル系共重合体(A) 将液 75 重量部及びエポキシ樹脂(B) としてエピコート815 を 70 重量部用いる代わりに、実

ル系共重合体溶液75重量的及びエピコート815 70 重量部用いる代わりに、設アクリル系共重合体200 重量部及びエピコート815 20重量部用い、そのエポキシ基の数の変化に伴なってDICYの使用量および粘度調節用の有機溶媒量を加減する以外は同様にして、熱硬化性感圧接着刺組成物を製造した。 得られた熱硬化性感圧接着刺組成物の組成、基礎物性及びこの組成物の接着物性の測定結果を第 2 表に示す。また、実施例1のアクリル系共重合体とエポキシ樹脂(B)との配合比率に対する窒温接着力の変化を第1図に示す。

#### 実施例 12~14

実施例 10において、実施例 1 のアクリル系共重合体(A) 溶液とエポキシ樹脂(B) との使用割合を変え、そのエポキシ基の数の変化に伴なって DICYの使用量および粘度調節用の有機溶媒量を加減する以外は同様にして、熱硬化性感圧接着剤組成物を製造した。 得られた熱硬化性感圧接着剤組成物の組成、基礎物性及びこの組成物の接着物性の測定結果を第2 表に示す。また、アクリル系共重合体

実施例 20.30.40.50及び比較例 10.20.30

実施例 10において、実施例 1 のアクリル系共重合体を用いる代わりに、実施例 2 ~ 5 及び比較例 1 ~ 3 のアクリル系共重合体を用い、それに伴なうエポキシ基の数の変化に従ってDICYの使用量を加減する以外は同様にして、熱硬化性感圧接着削組成物を製造した。 得られた熱硬化性感圧接着削組成物を製造した。 得られた熱硬化性感圧接着制組成物の組成、基礎物性及びこの組成物の接着物性の測定結果を第 2 表及び第 1 図に示す。

実施例 21,31,41,51及び比較例 11,21,31

実施例 11において、実施例1のアクリル系共重

合体を用いる代わりに、実施氏 2 ~ 5 及び比較仍 1 ~ 3 のアクリル系共重合体を用い、それに伴なうエポキシ基の数の変化に従ってDICYの使用量を加減する以外は回様にして、熱硬化性感圧接着剤組成物を製造した。 得られた熱硬化性感圧接着剤組成物の組成、基礎物性及びこの組成物の接着物性の別定結果を第2表及び第1回に示す。

**虾 梅 例 22~24.26** 

実施例 11~14、16において、実施例 1 のアクリル系共重合体を用いる代わりに、実施例 2 のアクリル系共重合体を用い、それに伴なうエポキシ基の数の変化に従ってDICYの使用量を加減する以外は同様にして、熱硬化性感圧接着刺組成物を製造した。 得られた熱硬化性感圧接着刺組成物における実施例 2 のアクリル系共重合体とエポキシ樹脂(B) との配合比率に対する 室温接着力の変化を第1 図に示す。

実施例 32~34,36

実施例 11~14.16において、実施例 1 のアクリル系共重合体を用いる代わりに、実施例 3 のアク

リル系共重合体を用い、それに伴なうエポキシ蓋の数の変化に従ってDICYの使用量を加減する以外は同様にして、熱硬化性感圧接着刺組成物を製造した。 得られた熱硬化性感圧接着刺組成物における実施例 5 のアクリル系共重合体とエポキシ樹脂(B)との配合比率に対する 2 2 2 接着力の変化を第1 図に示す。

比較的 12~14,16

実施例 11~14、16において、実施例 1 のアクリル系共重合体を用いる代わりに、比較例 1 のアクリル系共重合体を用い、それに伴なうエポキシ基の数の変化に従ってDICYの使用量を加減する以外は同様にして、熱硬化性感圧接着刺組成物を製造した。 得られた熱硬化性感圧接着刺組成物における比較例 1 のアクリル系共重合体とエポキシ樹脂(B) との配合比率に対する窒温接着力の変化を第1 図に示す。

比較何 22-24.26

実施例 11~14、16において、実施例 1 のアクリ ル系共重合体を用いる代わりに、比較例 2 のアク リル系共重合体を用い、それに伴なうエポキシ基の数の変化に従ってDICYの使用量を加減する以外は同様にして、無硬化性感圧接着刺組成物を製造した。 得られた無硬化性感圧接着刺組成物における実施例 3 のアクリル系共重合体とエポキシ樹脂(B) との配合比率に対する室温接着力の変化を第1 図に示す。

実施例 42~44.46

実施例 11~14、16において、実施例 1 のアクリル系共重合体を用いる代わりに、実施例 4 のアクリル系共重合体を用い、それに伴なうエポキシ基の数の変化に従ってDICYの使用量を加減する以外は固様にして、熱硬化性感圧接着剤組成物を製造した。 得られた熱硬化性感圧接着剤組成物における実施例 4 のアクリル系共重合体とエポキシ樹脂(B) との配合比率に対する室温接着力の変化を第1 図に示す。

実施例 52~54.56

実施例 11~14、16において、実施例 1 のアクリル系共宜合体を用いる代わりに、実施例 5 のアク

リル系共重合体を用い、それに伴なうエポキシ基の数の変化に従ってDICYの使用量を加減する以外は同様にして、熱硬化性感圧接着刺組成物を製造した。 得られた熱硬化性感圧接着剤組成物における比較例 2 のアクリル系共重合体とエポキシ樹脂(B) との配合比率に対する窒温接着力の変化を第1 図に示す。

比較例 32~34、36

実施例 11~14、16において、実施例 1 のアクリル系共重合体を用いる代わりに、比較例 3 のアクリル系共重合体を用い、それに伴なうエポキシ あの数の変化に従ってDICYの使用量を加減する以外は同様にして、熱硬化性感圧接着刺組成物を製造した。 得られた熱硬化性感圧接着刺組成物における比較例 3 のアクリル系共重合体とエポキシ樹脂(B) との配合比率に対する窓温接着力の変化を第1 図に示す。

第 2 表

項目			<b>8</b> 5	硬(	往	æ: E	王 接	着刻	組	戌	<b>%</b> 0			硬化	条件	接	着	₩	性
		EZ.	. 8	-	組	成 (			i		ŧ \$		<b>±</b>						着力
	アクリル系共	重合体	工	# 4 5	相脂	(B)	エお"キシキ	財脂硬化剂				組品	交物	硬化	硬化	初期	宽 湿	100C	150°C
	(A		В	,	В	2	(DIC	Y) (C)	粘度	固形分	相溶性	ポット		温度	時間	接着力	接着力	接着力	接着力
	共重合体	配合量	種類	配合量	種類	配合量	配合量	活性水素量				外観	接着			0æ/	002/	(kg/	(kg/
实験No.	書号	(重量部)	•1	(重量部)	-1			(個/本学者)		(重量%)			物性	$\hat{\omega}$	(分)	25mm)	25mm)	25mm)	25mm)
实施统 10	実施統 1	30	BPA (185)	70			4.5	0.54	600	55	0	0	0	180	30	0.6	8.0	6.0	2.5
実施例 11	٠	80	0	20			2.0	0.58	1900	40	•	*	٥	,	۰	2.5	9.0		
実施例 12	*	50	۰	50		_	3.5	0.55	1000	50	•	•	0	•	"	1.8	8.3	4.0	L5
実施的 13	۰	70	۰	30		—	2.5	0. 56	1500	45	•	٥	۰	۰	0	3.9	7.2	_	—
実施例 14	٥	90	۰	10			2.0	0.81	1900	40	۰	*	4		۰۰	3.0	8.8		
実施例 15	٥	30	BPA (190)	50	BPA (480)	20	4.0	0.58	1200	55	۰	۰	•	,	*	1.9	7.5	5.5	2.2
突触到 16	*	90		55	٠	25	4.5	0.60	1100	٥	0	۰	,	٥	,	1.6	7.2	6.0	2.8
H3897 10	1 1983BH	30	BPA (185)	70		<b>—</b>	5.0	0.57	550	50	△~×	版程	新藏	۰	۰	0.4	7.5	5.0	20
実施例 20	実施例 2		۰	•	·—	l ·—	4.8	0.56	540		0	O	0	۰	۰	0.6	8.2	6.0	2.2
実施列 30	実施到3	4		*		—	4.5	0.55	500	0			, ,	۰	*	0.8	7.0	5.5	2.3
HJ8991 20	比较912	٥	*				4.5	0.57	570	0	×	監督	MET.		*	0.5	6.0	3.5	0.6
比較到 30	比較到3	0					4.5	0.54	80	65	0	0	0		0	0.2	10.5	6.5	2.8
実施到 40	实施列 4	*	•	•		—	5.0	0.57	660	50	<b>"</b>		0		,	1.0	5.5	4.2	1.8
実施例 50	実施例 5	4	*				4.5	0.54	910	*		4		*	0	1.5	40		1.0
H-100091 11	H3897 1	80	•	20		<i>.</i> — .	3.0	0.65	1700	40	.1%			٠	ů	2.2	6.4	l :	$I \equiv$
实施到 21	契施约 2		•				2.5	0.62	1700		, ·		۰		ű	2.2	7.0	l :	!
実施列 31	<b>美統列</b> 3	•	/				2.0	0.70	1500		,	*		*	ů	2.0	4.8	l	]
H38391 21	比较野 2	*	,	-		<del></del>	2.0	0.88	1800	60		*	0	÷	- "	0.2	3.3		<del> </del>
JUNESET 31	比较到 3	*	*	-			2.0	0.58	350	40	*		0	-	·	2.3	8.8		<del> </del>
突施列 41	実施列 4		1 "	1 *	—		3.0	0.65 0.58	2000	40		*	9	,	Š	21	6.8		
実施例 51	実施例 5			<u> </u>		$\perp =$	2.0	0.58	2200		L		_ "_	<u> </u>	<u> </u>		U. 0. 0		

●1 BPA・・・・・ピスフェノールA型エポキシ樹脂

# (発明の効果)

第1図(1)及び第1図(2)から明らかなとおり、本発明のアクリル系共重合体(A)である実施例1~5のアクリル系共重合体を用いた熱硬化性感圧接着剤組成物は、エポキシ樹脂(B)との広範囲の配合比率において、例えば5kg/cm\*以上など極めて優れた窒温接着力を有する感圧接着剤層を形成することができる。

一方、水酸基を有するアクリル酸もしくはメタクリル酸エステル単量体を共重合していない比較例1のアクリル系共重合体を用いた熱硬化性感圧接着剤組成物は、エポキシ樹脂(B)の配合比率の多い範囲においては優れた多温接着力を発揮しうるが、設工ポキシ樹脂(B)の配合比率の少ない範囲においては必ずしも十分な多温接着力を発揮する単量体を共産合していない比較例2のアクリル系共重合体を用いた熱硬化性感圧接着剤組成物は、エポキシ樹脂(B)の配合比率が樹脂成分100重量%に対して20~60重量%など中程度の範囲においては優れた盈

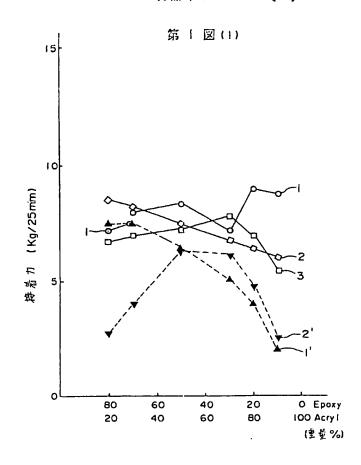
さらに、本発明の分子量要件を逸脱して低分子量の比較例3のアクリル系共重合体を用いた熱硬化性感圧接着刺組成物は、比較例1のアクリル系共重合体の場合と同様、エポキシ樹脂(B)の配合比率の多い範囲においては比較的良好な盈温接着力を示すが、該エポキシ樹脂(B)の配合比率の少ない範囲においては十分な窒温接着力を発揮することができないのである。

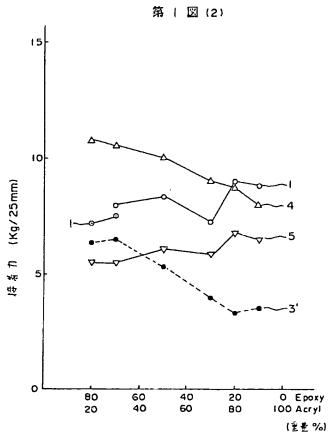
# 4. 図面の簡単な説明

第1図(1)及び第1図(2)は、各種のアクリル系共重合体(A)、エポキシ樹脂(B)及びエポキシ樹脂 硬化剤(C)からなる熱硬化性感圧接着刺組成物を 用いた感圧接着制層において、アクリル系共重合 体(A)/エポキシ樹脂(B)の組成比と窓温における 接着力との関係を示すグラフである。

1・・・・・実施例 1 のアクリル系共重合体使用
2・・・・・実施例 2 のアクリル系共重合体使用
3・・・・・実施例 3 のアクリル系共重合体使用
4・・・・・実施例 4 のアクリル系共重合体使用
5・・・・・実施例 5 のアクリル系共重合体使用
1・・・・・比較例 1 のアクリル系共重合体使用
2・・・・・比較例 2 のアクリル系共重合体使用
3・・・・・比較例 3 のアクリル系共重合体使用

特許出願人 日本カーバイド工業株式会社





11/16/04, EAST Version: 2.0.1.4

# This Page is Inserted by IFW Indexing and Scanning Operations and is not part of the Official Record

# **BEST AVAILABLE IMAGES**

Defective images within this document are accurate representations of the original documents submitted by the applicant.

Defects in the images include but are not limited to the items checked:

☐ BLACK BORDERS
☐ IMAGE CUT OFF AT TOP, BOTTOM OR SIDES
☐ FADED TEXT OR DRAWING
☐ BLURRED OR ILLEGIBLE TEXT OR DRAWING
☐ SKEWED/SLANTED IMAGES
☐ COLOR OR BLACK AND WHITE PHOTOGRAPHS
☐ GRAY SCALE DOCUMENTS
☐ LINES OR MARKS ON ORIGINAL DOCUMENT
☐ REFERENCE(S) OR EXHIBIT(S) SUBMITTED ARE POOR QUALITY
П отнер.

# IMAGES ARE BEST AVAILABLE COPY.

As rescanning these documents will not correct the image problems checked, please do not report these problems to the IFW Image Problem Mailbox.